



672378

日本特許庁

PATENT OFFICE
JAPANESE GOVERNMENT

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出願年月日

Date of Application:

1995年 9月27日

出願番号

Application Number:

平成 7年特許願第249482号

出願人

Applicant(s):

宇部興産株式会社

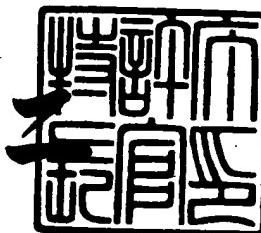
CERTIFIED COPY OF
PRIORITY DOCUMENT

BEST AVAILABLE COPY

1996年 2月 9日

特許庁長官
Commissioner,
Patent Office

清川佑



【書類名】 特許願

【整理番号】 KT-P950914

【提出日】 平成 7年 9月27日

【あて先】 特許庁長官 殿

【国際特許分類】 B22D 17/00

B22D 21/04

【発明の名称】 半溶融金属の成形方法

【請求項の数】 10

【発明者】

【住所又は居所】 山口県宇部市大字小串字沖の山1980番地

宇部興産株式会社 宇部機械製作所内

【氏名】 佐々木 寛人

【発明者】

【住所又は居所】 山口県宇部市大字小串字沖の山1980番地

宇部興産株式会社 宇部機械製作所内

【氏名】 原田 康則

【発明者】

【住所又は居所】 山口県宇部市大字小串字沖の山1980番地

宇部興産株式会社 宇部機械製作所内

【氏名】 安達 充

【特許出願人】

【識別番号】 000000206

【氏名又は名称】 宇部興産株式会社

【代表者】 長廣 真臣

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 012254

【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書 1

特平 7-249482

【物件名】 図面 1

【物件名】 要約書 1

【ブルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 半溶融金属の成形方法

【特許請求の範囲】

【請求項 1】 結晶核を有する液相線温度以上の液体状態の合金、または、結晶核を有する成形温度以上の固液共存状態の合金を、断熱効果を有する断熱容器の中において、所定の液相率を示す成形温度まで冷却しつつ5秒間～60分間保持することにより、液中に微細な初晶を該合金液中に晶出させ、該合金を成形用金型に供給して加圧成形するプロセスにおいて、注湯直後から成形温度に達するまでの保持時間中は該断熱容器の上面を断熱効果を有する断熱蓋で密閉して外界と遮断したうえ、保持時間終了後に該半溶融金属を射出スリーブ内に挿入して加圧成形することを特徴とする半溶融金属の成形方法。

【請求項 2】 結晶核の生成方法は、液相線温度に対して過熱度を300℃未満に保持された合金溶湯を該合金の融点よりも低い温度の治具の表面に接触させることとする請求項1記載の半溶融金属の成形方法。

【請求項 3】 溶湯に接触させる治具は、金属製治具または非金属製治具、あるいは半導体を含む非金属材料を表面に塗布した金属製治具、もしくは半導体を含む非金属材料を複合させた金属製治具とし、かつ、該治具の内部あるいは外部から該治具を冷却することができるようとした請求項2記載の半溶融金属の成形方法。

【請求項 4】 結晶核の生成を、治具または断熱容器のいずれか、もしくは両方に接触する合金溶湯に振動を与えることとする請求項1記載または請求項2記載の半溶融金属の成形方法。

【請求項 5】 合金を、最大固溶限内組成のアルミニウム合金または最大固溶限以上の組成の亜共晶アルミニウム合金とした請求項1記載または請求項2記載の半溶融金属の成形方法。

【請求項 6】 合金を、最大固溶限内組成のマグネシウム合金とした請求項1記載または請求項2記載の半溶融金属の成形方法。

【請求項 7】 アルミニウム合金を、Bを0.001%～0.01%、Tiを0.005%～0.3%を添加したアルミニウム合金とした請求項5記載の半

溶融金属の成形方法。

【請求項 8】 マグネシウム合金を、Srを0.005%～0.1%添加したマグネシウム合金、またはSiを0.01%～1.5%およびSrを0.005%～0.1%添加したマグネシウム合金、またはCaを0.05%～0.30%添加したマグネシウム合金とした請求項6記載の半溶融金属の成形方法。

【請求項 9】 液相線温度に対する過熱度は100℃未満に保持したアルミニウム合金浴湯を、治具を使用することなく直接、断熱容器に注ぐ請求項7記載の半溶融金属の成形方法。

【請求項 10】 液相線温度に対する過熱度は100℃未満に保持したマグネシウム合金浴湯を、治具を使用することなく直接、断熱容器に注ぐ請求項8記載の半溶融金属の成形方法。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】

本発明は半溶融金属の成形方法に係り、特に、結晶核を有する液相線温度以上の液体状態の合金、または、結晶核を有する成形温度以上の液体状態の合金、または、結晶核を有する成形温度以上の固液共存状態の合金を、断熱効果を有する断熱容器の中において、所定の液相率を示す成形温度まで冷却しつつ5秒間～60分間保持することにより、液中に微細な初晶を発生させてから加圧成形する半溶融金属の成形方法に関するものである。

【0002】

【従来の技術】

チクソキャスト法は、従来の铸造法に比べて铸造欠陥や偏析が少なく、金属組織が均一で、金型寿命が長いことや成形サイクルが短いなどの利点があり、最近注目されている技術である。この成形法(A)において使用されるビレットは、半溶融温度領域で機械攪拌や電磁攪拌を実施するか、あるいは加工後の再結晶を利用することによって得られた球状化組織を特徴とするものである。これに対して、従来铸造法による素材を用いて半溶融成形する方法も知られている。これは、例えば、等軸晶組織を発生しやすいマグネシウム合金においてさらに微細な結

晶を生じせしめるために Zr を添加する方法（B）や炭素系微細化剤を使用する方法（C）であり、またアルミニウム合金において微細化剤として $Al - 5\%Ti - 1\%B$ 母合金を従来の2倍～10倍程度添加する方法（D）であり、これら方法により得られた素材を半溶融温度域に加熱し初晶を球状化させて成形する方法である。また、固溶限以内の合金に対して、固相線近くの温度まで比較的急速に加熱した後、素材全体の温度を均一にし局部的な溶融を防ぐために、固相線を超えて材料が柔らかくなる適当な温度まで緩やかに加熱して成形する方法（E）が知られている。

一方、ビレットを半溶融温度領域まで昇温し成形する方法と異なり、球状の初晶を含む融液を連続的に生成し、ビレットとして一旦固化することなく、そのままそれを成形するレオキャスト法（F）が知られている。

【0003】

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、上述した（A）の方法は攪拌法や再結晶を利用する方法のいずれの場合も金属原料を製造する機械と最終製品を製造する鋳造機との設備的運動が煩雑であり、製造コストが高くなる難点がある。また、マグネシウム合金においては（B）の方法の場合には、 Zr が高くコスト的に問題であり、（C）の方法では、炭化物系微細化剤を使用してその微細化効果を十分に發揮させるためには、酸化防止元素である Ba を、例えば、7 ppm程度に低く管理する必要があり、成形直前の加熱処理時に酸化燃焼しやすく、作業上不都合である。一方、アルミニウム合金においては、単に微細化剤を添加するだけでは $500 \mu m$ 程度であり、 $100 \mu m$ 以下の微細な結晶粒の組織を得ることは容易ではない。このため、多量に微細化剤を添加する方法（D）があるが、微細化剤が炉底に沈降しやすく工業的には難しく、かつコストも高い。さらに（E）の方法では、固相線を超えてから緩やかに加熱して素材の均一加熱と球状化を図ることを特徴とするチクソ成形法が提案されているが、通常のデンドライト組織を加熱してもチクソ組織（初晶デンドライトが球状化している）には変化しない。

しかも（A）～（E）のいずれのチクソ成形法においても半溶融成形するために、一旦液相を固化しそのビレットを再度半溶融温度領域まで昇温する必要があ

り、従来鋳造法に比べてコスト高になる。また、(F) の方法では、球状の初晶を含む融液を連続的に生成供給するため、コスト的、エネルギー的にもチクソキヤストよりも有利であるが、球状組織と液相からなる金属原料を製造する機械と最終製品を製造する鋳造機との設備的連動が煩雑である。

本発明は、上述の従来の各方法の問題点に着目し、ビレットを使用することなく、しかも、煩雑な方法をとることなく、簡便容易に、微細な初晶を有し、全体の温度が均一の状態で冷却保持された半溶融金属を得て、加圧成形することを目的とするものである。

【0004】

【課題を解決するための手段】

このような課題を解決するために、本発明においては、第1の発明では、結晶核を有する液相線温度以上の液体状態の合金、または、結晶核を有する成形温度以上の固液共存状態の合金を、断熱効果を有する断熱容器の中において、所定の液相率を示す成形温度まで冷却しつつ5秒間～60分間保持することにより、液中に微細な初晶を該合金液中に晶出させ、該合金を成形用金型に供給して加圧成形するプロセスにおいて、注湯直後から成形温度に達するまでの保持時間中は該断熱容器の上面を断熱効果を有する断熱蓋で密閉して外界と遮断したうえ、保持時間終了後に該半溶融金属を射出スリーブ内に挿入して加圧成形することとした。

また、第2の発明では、第1の発明における結晶核の生成方法を、液相線温度に対して過熱度を300°C未満に保持された合金溶湯を該合金の融点よりも低い温度の治具の表面に接触させることとした。

さらに、第3の発明では、第2の発明の治具を金属製治具または非金属製治具、あるいは半導体を含む非金属材料を表面に塗布した金属製治具、もしくは半導体を含む非金属材料を複合させた金属製治具とし、かつ、該治具の内部あるいは外部から該治具を冷却することができるようにした。

また、第4の発明では、結晶核の生成を、治具または断熱容器のいずれか、もしくは両方に接触する合金溶湯に振動を与えることとした。

第5の発明では、第1の発明や第2の発明の合金を、最大固溶限内組成のアル

ミニウム合金または最大固溶限以上の組成の亜共晶アルミニウム合金とした。

さらに、第6の発明では、第1の発明や第2の発明の合金を、最大固溶限内組成のマグネシウム合金とした。

また、第7の発明は、第5の発明のアルミニウム合金を、Bを0.001%～0.01%、Tiを0.005%～0.3%を添加したアルミニウム合金とした。

また、第8の発明では、第6の発明のマグネシウム合金を、Srを0.005%～0.1%添加したマグネシウム合金、またはSiを0.01%～1.5%およびSrを0.005%～0.1%添加したマグネシウム合金、またはCaを0.05%～0.30%添加したマグネシウム合金とした。

さらに、第9の発明は、液相線温度に対する過熱度は100℃未満に保持したアルミニウム合金溶湯を、治具を使用することなく直接、断熱容器に注ぐこととした。

そして、第10の発明では、液相線温度に対する過熱度は100℃未満に保持したマグネシウム合金溶湯を、治具を使用することなく直接、断熱容器に注ぐようにした。

【0005】

【発明の実施の形態】

結晶核を有する液相線以上の液体状態の合金や結晶核を有する成形温度以上の固液共存状態の合金を、たとえば、アルミニウム合金溶湯、マグネシウム合金溶湯を断熱効果を有する断熱容器の中で成形温度まで冷却しつつ5秒間～60分間保持することによって、液中に微細かつ球状化した初晶を発生させる過程において、注湯直後から成形温度に達するまでの保持時間中は該断熱容器の上面を断熱効果を有する断熱蓋で密閉して外界と遮断したうえ、保持時間終了後に該半溶融金属を射出スリーブ内に挿入して加圧成形することにより、半溶融金属の上面に凝固層を発生させることなく、均一な温度分布を有する半溶融金属が得られ、この半溶融状態の合金を射出スリーブ内に挿入して加圧成形することにより、均質な組織の成形体が得られる。

【0006】

【実施例】

以下図面に基づいて本発明の実施例の詳細について説明する。図1～図7は本発明の実施例に係り、図1は最大固溶限以上の組成の亜共晶アルミニウム合金の半溶融金属の成形方法を示す工程説明図、図2は最大固溶限内組成のマグネシウム合金あるいはアルミニウム合金の半溶融金属の成形方法を示す工程説明図、図3は球状初晶の生成から成形までの工程説明図、図4は図3に示した各工程の金属組織模式図、図5は代表的なアルミニウム合金であるAl-Si系合金平衡状態図、図6は代表的なマグネシウム合金であるMg-Al系合金平衡状態図、図7は本発明例の成形品の金属組織を示す顕微鏡写真の模写図である。また、図8は従来例の成形品の金属組織を示す顕微鏡写真の模写図を示す。

【0007】

本発明においては、図1、図2、図5、図6に示すように、まず

(1) 液相線温度に対して過熱度を300℃未満に保持した最大固溶限以上の組成の亜共晶アルミニウム合金あるいは最大固溶限内組成のマグネシウム合金、アルミニウム合金の溶湯を、その合金の融点よりも低い温度の治具の表面に接触させて液中に結晶核を発生させ、あるいは

(2) 液相線温度に対する過熱度は100℃未満に保持した結晶核の生成を促す元素を含むアルミニウム合金、マグネシウム合金の溶湯を治具を使用せず直接に、断熱効果を有する断熱容器に注ぎ、その断熱容器内において液相線温度以下でかつ共晶温度あるいは固相線温度より高い温度の状態に5秒間～60分間保持することで微細な球状の初晶を多数発生させ、所定の液相率で成形する。

所定の液相率とは、加圧成形に適する液相の量比を意味し、ダイカスト铸造、スクイズ铸造などの高压铸造では液相率は20%～90%、好ましくは30%～70%（30%未満では素材の成形性が劣り、70%以上では素材が軟いためハンドリングが難しいばかりでなく、均一な組織が得にくくなる）とし、押出法や鍛造法では、0.1%～70%、好ましくは0.1%～50%（50%以上では組織の不均一が生じる惧れがある）とする。

また、本発明でいう断熱容器とは、金属製容器または非金属製容器とするか、あるいは半導体を含む非金属材料を表面に塗布した金属製容器、もしくは半導体

を含む非金属材料を複合させた金属製容器とし、かつ、該容器の内部あるいは外部から該容器の加熱または冷却が可能なものである。

【0008】

具体的には以下のとおりの手順により作業を進める。図3および図4の工程[1]においてラドル10内に入れられた完全液体である金属Mを工程[2]において、(a)冷却用治具20を用いて低温浴湯(必要に応じて結晶核生成を促進する元素も添加)から結晶核を発生させ断熱効果を有するセラミック製容器30に注ぐ、または、(b)微細組織生成促進元素を含む融点直上の低温浴湯を直接、断熱効果を有する断熱容器30(セラミックコーティング金属容器30A)に注ぐ、のいずれかの方法により多数の結晶核を含む液相線直下の合金を得る。つぎに工程[3]において、上面に断熱蓋40(またはセラミックコーティング金属製蓋40A)を備えた該断熱容器30(または30A)において該合金を半溶融状態で保持する。この間、導入された結晶核から極微細な非デンドライト状の初晶が生成し([3]-a)、融体の温度低下に伴う固相率の増加につれて球状の初晶として成長する([3]-c)。

このようにして得られた所定の液相率を有する金属Mを例えば[3]-dのようにダイキャストの射出スリーブ50に挿入した後、ダイカストマシンの金型キヤビティ60a内で加圧成形して成形品を得る。

【0009】

図1、図2、図3、図4に示す本発明と従来のチクソキャスト法、レオキャスト法、の違いは図より明らかである。すなわち、本発明では従来法のように、半溶融温度領域で晶出したデンドライト状の初晶を機械攪拌や電磁攪拌で強制的に破碎球状化することなく、液中に導入された結晶核を起点として半溶融温度領域での温度低下とともに晶出、成長する多数の初晶が合金自身が持っている熱量により(必要に応じて外部から加熱保持されることもありうる)連続的に球状化されるものであり、また、チクソキャスト法におけるビレットの再昇温による半溶融化の工程が省かれているため極めて簡便な方法である。

上述した各工程、すなわち、図1に示す冷却用治具20への注湯工程、初晶の生成、球状工程、成形工程のそれぞれにおいて設定された鋳造条件、球状化条件

および成形条件や第2の発明、第7の発明、第8の発明、第9の発明、第10の発明で示した数値限定理由について以下に説明する。

【0010】

鋳造温度が融点に対して300°C以上高ければ、あるいは治具20の表面温度が融点以上の場合は、

- (1) 結晶の核発生が少なく、しかも、
- (2) 断熱効果を有する断熱容器に注がれた時の溶湯Mの温度が液相線よりも高いために残存する結晶核の割合も低く、初晶のサイズが大きくなる。

このため、鋳造温度は液相線に対する過熱度が300°C未満とし、治具の表面温度は、合金の融点よりも低くする。なお、液相線に対する過熱度を100°C未満とすることにより、また、治具20の温度を合金Mの融点よりも50°C以上低くすることにより、より微細な初晶サイズとすることができる。治具20に溶湯Mを接触させる方法としては、治具の表面を溶湯Mを移動させる場合（傾斜した治具20へ溶湯を流す）と溶湯中を治具20が移動する場合の2種類がある。なお、ここで言う治具とは、溶湯が流下する際に冷却作用を溶湯に与えるものと言うが、これに代えて、例えば、給湯機の筒状パイプを使用してもよい。液相線直下に低下した溶湯を保持する断熱容器30は、発生した初晶を球状にし所定時間後に希望する液相率にするために、断熱効果を有するものとする。ただし、共晶組織に近いAl-Si系合金のような表皮を形成しやすい合金を保持する場合や、溶湯の重量が大きく半溶融状態での保持時間が10分を越える場合、あるいは断熱容器30の直径に対する高さの比が1:2を越える場合は、溶湯内部の組織に問題はないが、溶湯表面に凝固層が成長しやすく、半溶融金属の上部を閉塞するので射出スリーブ50への挿入が困難となる。このため断熱容器30で溶湯を保持する際に、溶湯表面からの凝固を防ぎ、溶湯全体の温度を均一にして冷却する目的で、断熱蓋40を断熱容器30の上面に備える。

断熱容器30および断熱蓋40の材質は金属に限定されるものではなく、保温性を有し、しかも、溶湯との濡れ性が悪いものが好ましい。また、通気性のあるセラミック容器を断熱容器30や断熱蓋40として使用する場合、マグネシウム合金では酸化・燃焼しやすいため、容器外部を所定の雰囲気（不活性雰囲気、減

圧霧囲気など) にすることが望ましい。また、酸化防止を図るためにあらかじめ金属溶湯にBe、Caを添加することが望ましい。なお、断熱容器30や断熱蓋40の形状は筒状や円形に限定されるものではなく、その後の成形法に適した形状が可能である。また、断熱容器30でなくセラミック製の射出スリーブ50へ直接投入するようにしてもよい。

断熱容器30での保持時間が5秒未満であれば、希望する液相率を示す温度にすることが容易ではなく、また球状の初晶を生成することが困難である。一方、保持時間が60分を超えると生成した球状初晶や共晶組織が粗くなり機械的性質が低下する。このため保持時間は5秒~60分とする。なお、高圧铸造では成形直前の液相率が20%未満であれば成形時の変形抵抗が高く良好な品質の成形品を得ることが容易でない。また90%を超えると均一な組織を有する成形品を得ることができない。このため、前述したとおり成形時の液相率は20%~90%とすることが好ましい。さらに、実質の液相率を30%~70%にすることにより、さらに均質かつ高品質の成形材を容易に加圧成形できる。また、共晶組成に近いAl-Si系合金を成形する場合、断熱容器内において共晶Siを発生させ、液相率を80%以内に低下させる必要がある時は、Siの改良元素であるNaやSrなどを添加することは、共晶Siを微細化し延性を向上させるのに好都合である。加圧成形する手段としては、スクイズ铸造法やダイキャスト铸造法に代表される高圧铸造法に限定されるものではなく、押出法、鍛造法などの加圧成形する種々の方法が含まれる。

【0011】

溶湯Mを接触させる治具20は、溶湯の温度を低下させることができるものであればその材質を限定するものではないが、特に熱伝導率の高い銅、銅合金、アルミニウム、アルミニウム合金などの金属で、しかも一定の温度以下に維持できるように冷却管理された治具20は結晶核を多く生成するので好ましい。なお、溶湯Mが治具20に接触した時に固体状に金属が治具20に付着するのを防ぐために非金属材料を塗布するのは効果的である。塗布する方法としては、機械的、化学的、あるいは物理的方法のいずれでも構わない。

【0012】

治具20に溶湯Mを接触させることにより結晶核を多数含む液相線以下の半溶融合金を得ることは可能であるが、(1)さらに多数の結晶核を発生させ均一で微細な球状組織を得るために、あるいは、(2)液相線に対する過熱度を100°C未満にした溶湯を用いて、治具に接触させることなく結晶核を多数含む液相線以下の半溶融合金を得るために、アルミニウム合金においてはTi、Bを添加し、またマグネシウム合金においてはSr、Si、Caを添加する。Tiが0.05%未満では微細化効果は小さく、0.30%を超えると粗大なTi化合物発生し延性が低下するので、Tiは0.005%~0.30%とする。BはTiと相俟って微細化を促進するが0.001%未満であれば微細化効果は小さく、0.02%を超えて添加してもそれ以上の効果を期待できないので、Bは0.001%~0.02%とする。Srが0.005%未満であれば、微細化効果は小さく、0.1%を超えて添加してもそれ以上の効果を期待できないのでSrは0.005%~0.1%とする。0.005%~0.1%のSrに0.01%~1.5%のSiを複合添加することにより、Sr単独添加よりもさらに微細な結晶粒が得られる。Caが0.05%未満では微細化効果は小さく、0.30%を超えて添加してもそれ以上の効果を期待できないのでCaは0.05%~0.30%とする。

なお、治具20を用いずに微細球状の初晶を得る場合には、液相線に対する過熱度を100°C未満にするのは、断熱効果を有する断熱容器30に注いだ合金を、結晶核を有する液体状態、または結晶核を有する成形温度以上の固液共存状態にするためである。注がれた断熱容器30内の溶湯の温度が高ければ、所定の液相率まで温度が低下するために時間がかかりすぎ能率が悪い。また注がれた溶湯Mの湯面が酸化されたり、あるいは燃焼したりするために不都合である。

表1に成形前の半溶融金属の条件および成形材の品質を示す。成形は図3に示すように半溶融金属をスリーブ内に挿入し、その後スクイズ铸造機を用いて行なった。成形条件は、加圧力950kgf/cm²、射出速度1.5m/s、製品キャビティ形状100×150×10、金型温度230°Cとした。

【0013】

【表1】

		成形材の品質									
		成形前の半溶融金属の条件					成形時の条件				
No.		鉄造温度 (℃)	冷却治具の有無	容器内メタル温度 (℃)	保持時間 (分)	成形直前の液相率 (%)	初晶サイズ (μm)	不定形初晶の量 (%)	共晶のサイズ (μm)	備考	
比	1 AC4CH	625	有	622	618	5	60	X	280	○	△ 治具の温度が高い
比	2 AC4CH	950	有	30	730	20	60	X	450	○	○ 鉄造温度が高い
較	3 AC4CH	680	有	30	622	65	15	○	180	○	× 保持時間が長い
較	4 AC4CH-0.15XTi-0.005Nb	630	有	30	613	0.04	95	X	※1	○	○ 保持時間が短い、液相率高い
例	5 AC4CH	630	有	30	610	2	60	X	※2	○	× 常温の金型製容器を使用した場合
例	6 AC4CH-0.15XTi-0.005Nb	630	有	30	611	1	92	X	※2	○	○ 保持時間が短い、液相率高い
例	7 AC4CH	630	無	—	620	5	60	X	290	○	△ 精細化部なし
例	8 AC4CH-0.15XTi-0.005Nb	630	有	30	612	6.5	55	○	55	○	○
本	9 AC4CH	630	有	30	611	12	45	○	70	○	○
本	10 AC4CH-0.15XTi-0.005Nb	630	有	400	614	5.5	60	○	85	○	○
本	11 AC4CH-0.15XTi-0.01Nb	850	有	25	613	6	60	○	75	○	○
免	12 AC4CH-0.15XTi-0.015Nb	630	無	—	620	15	35	○	115	○	○ 水冷冷却治具を使用
明	13 ACTA	660	有	30	632	5.7	50	○	80	○	○ 治具無し
明	14 7075	650	有	30	620	1.5	80	○	90	○	○
例	15 AZ91	620	有	30	590	4.2	55	○	85	○	○
例	16 AZ91-0.4%Si-0.01%Sr	620	有	30	590	4.3	55	○	75	○	○
例	17 AZ91-0.15%Ca	620	無	30	590	4.5	55	○	120	○	○ 治具無し
例	18 AC4CH-0.15XTi-0.015Nb	630	無	—	620	5	60	○	95	○	○ 振動(100Hz、振幅0.1mm)

* AC4CH: Al-7% Si-0.35%Nb 銑点 615°C ※1 テンドライト状の初晶
 * 7075 : Al-4.5% Zn-1.1%Mg 銑点 600°C
 * AZ91 : Mg-0.5% Al-0.7%Zn 銑点 595°C ※2 車状の初晶 (テンドライト状の初晶含む)
 * ACTA : Al-5% Mg-0.4%Mn 銑点 635°C 不定形初晶の量: ○少ない、×多い 共晶のサイズ: ○微細、×粗い

比較例 1 では、溶湯Mを接触させる治具 20 の温度が高すぎるために結晶核の発生が少なく、このために微細球状の初晶が得られず、図 8 に示すような粗大な不定形の初晶しか得られない。比較例 2 では鋳造温度が高すぎるために、セラミック製容器 30 内において残存する結晶核がほとんどないため比較例 1 と同様な現象を示す。比較例 3 では保持時間が長いために液相率が少なく外観がよくない。また、初晶サイズも大きい。比較例 4 ではセラミック製容器 30 内での保持時間が短くしかも液相率が高いために、成形品内部の成分偏析が多い。比較例 5 では断熱効果の小さい金属容器を使用したために、断熱容器 30 の内壁に生成したデンドライト状の凝固層が容器中心部に生成された球状初晶に混在することになり、偏析を含む不均質な組織を示す。比較例 6 では液相率が高いために比較例 4 と同様な現象を示す。比較例 7 では治具 20 を使用しない場合であるが、微細化剤を含まない合金であるため、結晶核の発生が少なく、比較例 1 と同様な現象を示す。

【0015】

一方、本発明例 8～18 では、図 7 に示すような $150 \mu m$ 以下の微細な球状の初晶を有する均質な組織が得られ、しかも良好な外観の成形体が得られる。

表 2 に、断熱蓋 40 の有無の成形品に及ぼす結果を示す。比較例 19～22 は断熱蓋を用いずに溶湯を保持した場合を示す。

比較例 19 では、表皮を生成しやすい合金の溶湯を保持したため、半溶融メタルの上部に凝固層が形成され、断熱容器 30 からの取り出しができない。比較例 20 では、半溶融金属の成形温度を下げて射出スリーブへ挿入しようとしたため、比較例 22 はメタル重量が大きいため、ともに保持時間が長くなり、比較例 1 と同様な減少を示した。比較例 21 では、断熱容器 30 の直径に対する高さの比が 1 : 2 を越えるため、半溶融金属の温度分布がわるく、比較例 1 と同様な現象を示した。

一方、本発明例 23～26 は、断熱蓋 40 を備えた断熱容器 30 を使用した場合を示したもので、比較例 19～22 に比べて、半溶融金属の取り出しに関して良好な結果を示した。

【0016】

【表2】

成形前の半溶融金属の条件							半溶融メタルのハンドリング	備考
No	合 金	メタル重 量 (kg)	保持容器の 直徑／高さ の有無	断熱蓋 の有無	保 持 時 間 (分)	成形温度 (°C)	成形直前の 温度分布	
比 較 例	19 ADC12	2	1/2	無	5	571	X	X
	20 AC4CH	2	1/2	無	10	580	△	△
	21 AC4CH	2	1/4	無	5	585	△	△
	22 AC4CH	20	1/2	無	20	585	X	メタル重量が多くて保持時間が長い
本 発 明 例	23 ADC12	2	1/2	有	5	571	O	O
	24 AC4CH	2	1/2	有	10	580	O	○
	25 AC4CH	2	1/4	有	5	585	O	○
	26 AC4CH	20	1/2	有	20	585	O	メタル重量が多くて保持時間が長い

※結晶核生成用冷却治具(30°C)を用いた

※熱込み温度は過熱度+20°Cで行った

※ADC12 : Al-11.0, 8%Si-1, 8%Cu-0, 8%Fe 融点 577°C

※AC4CH : Al-7%Si-0, 3.5%Mg 融点 615°C

※断熱性セラミック容器および蓋の主成分は特殊ケイ酸カルシウムである

※成形直前の温度分布 : ○均一, △やや不均一, ×不均一

※半溶融金属のハンドリング : ○容易, △や困難, ×取り出し不可

【0017】

【発明の効果】

以上説明したことからも明らかなように、本発明に係る半溶融金属の成形方法では、(1)結晶核を有する液相線温度以上の液体状態の合金、または、結晶核を有する成形温度以上の固液共存状態の合金を、断熱効果を有する断熱容器の中において、所定の液相率を示す成形温度まで冷却しつつ5秒間～60分間保持することにより、あるいは(2)液相線温度に対して過熱度を300℃未満に保持された合金浴湯を該合金の融点よりも低い温度の治具の表面に接触させることにより結晶核を発生させて、微細かつ球状化した初晶を該合金の液中に発生させ、所定の液相率になった半溶融状態の該合金を成形用金型に供給して加圧成形することにより、従来の機械攪拌法、電磁攪拌法によらず、簡便容易に、かつ、低コストで微細かつ球状の組織を有する成形体が得られる。

また、液相線温度に対する過熱度は100℃未満に保持した結晶核の生成を促す元素を含むアルミニウム合金浴湯、マグネシウム合金浴湯を治具を使用せず直接に、断熱容器の中に注ぎ、所定の液相率を示す成形温度まで冷却しつつ5秒間～60分間保持することにより、同様に、微細かつ球状化した初晶を発生させることができる。

また、固液共存状態の合金を断熱容器の中で保持する際、断熱容器の上面に断熱蓋を備えたので、半溶融金属の上部に形成される凝固層による閉塞を防止し、射出スリーブへの挿入を容易ならしめる。

【図面の簡単な説明】

【図1】

本発明に係る最大固溶限以上の組成の亜共晶アルミニウム合金の半溶融金属の成形方法を示す工程説明図である。

【図2】

本発明に係る最大固溶限内組成のマグネシウム合金あるいはアルミニウム合金の半溶融金属の成形方法を示す工程説明図である。

【図3】

本発明に係る球状初晶の生成から成形までの工程説明図である。

【図4】

図3に示した各工程の金属組織模式図である。

【図5】

代表的なアルミニウム合金であるAl-Si系合金平衡状態図である。

【図6】

代表的なマグネシウム合金であるMg-Al系合金平衡状態図である。

【図7】

本発明例の成形品の金属組織を示す顕微鏡写真の模写図である。

【図8】

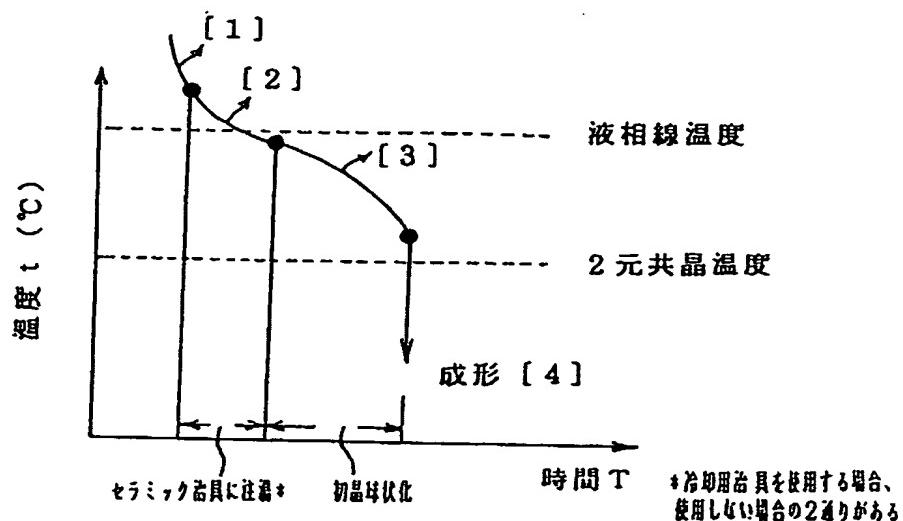
比較例の成形品の金属組織を示す顕微鏡写真の模写図である。

【符号の説明】

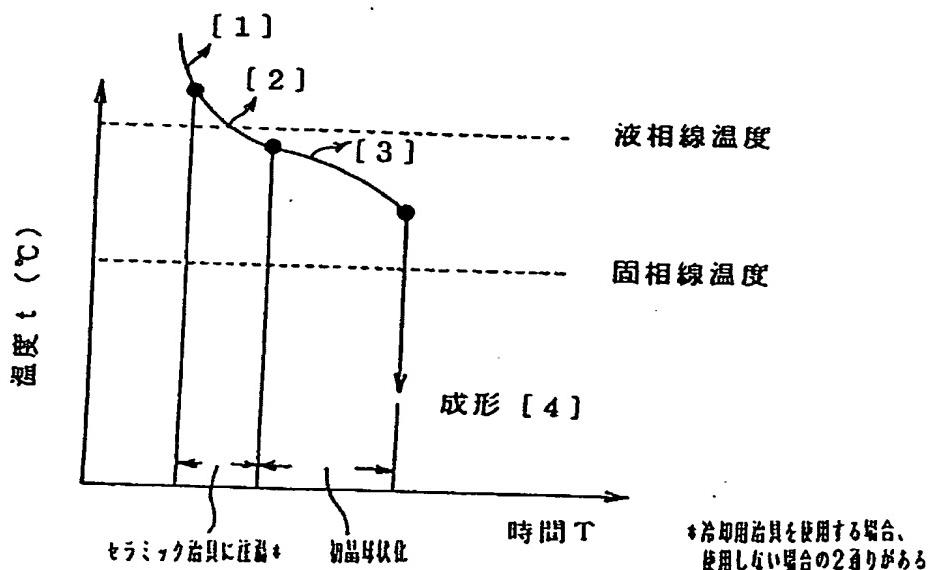
- 10 ラドル
- 20 治具（冷却用治具）
- 30 断熱容器（セラミック製容器）
- 30A セラミックコーティング金属容器
- 40 断熱蓋（セラミックス蓋）
- 40A セミックスコーティング金属製蓋
- 50 射出スリーブ
- 60 金型
- 60a 金型キャビティ
- M 金属（溶湯）
- t 温度
- T 時間

【書類名】 図面

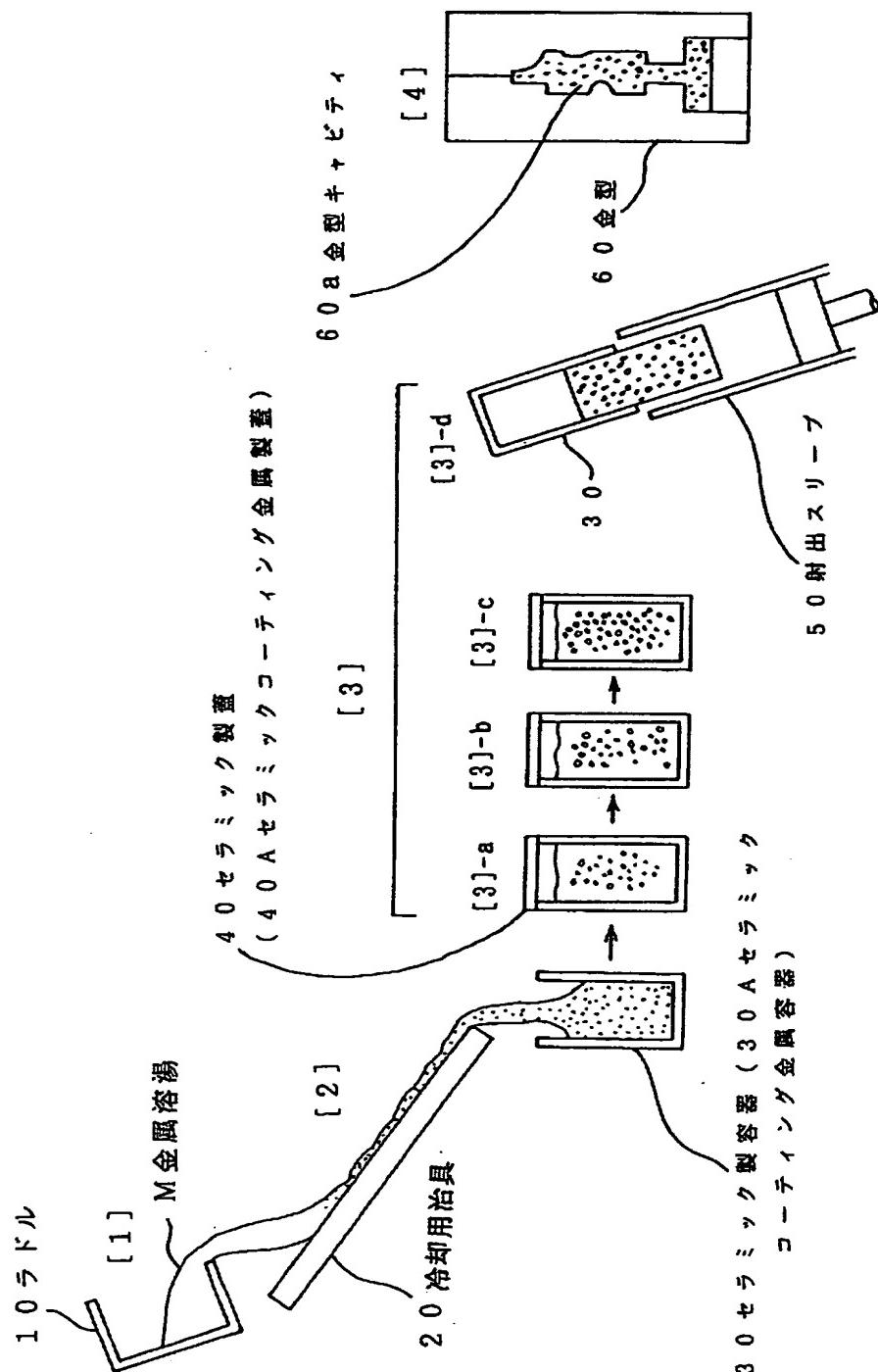
【図1】



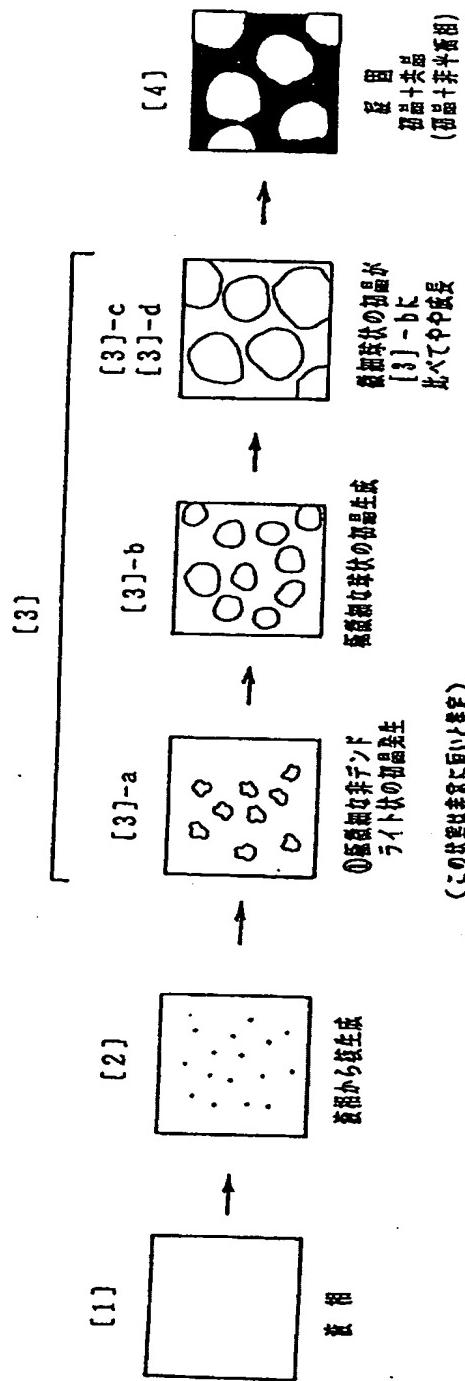
【図2】



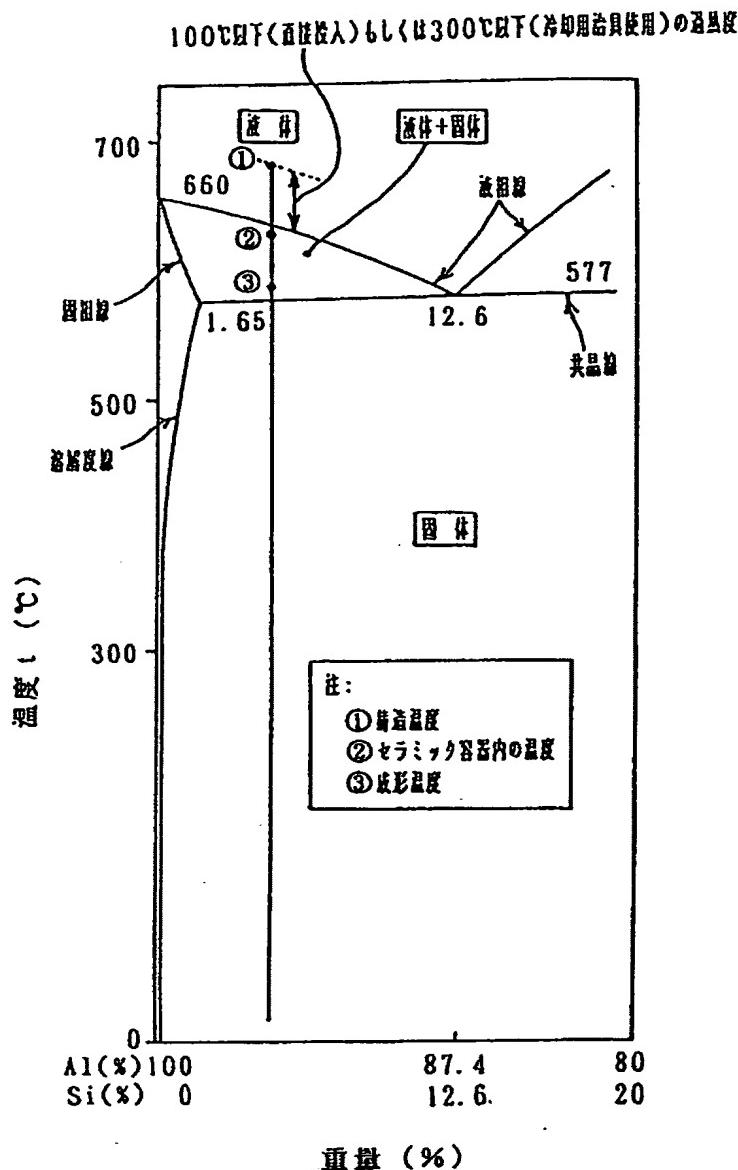
【図3】



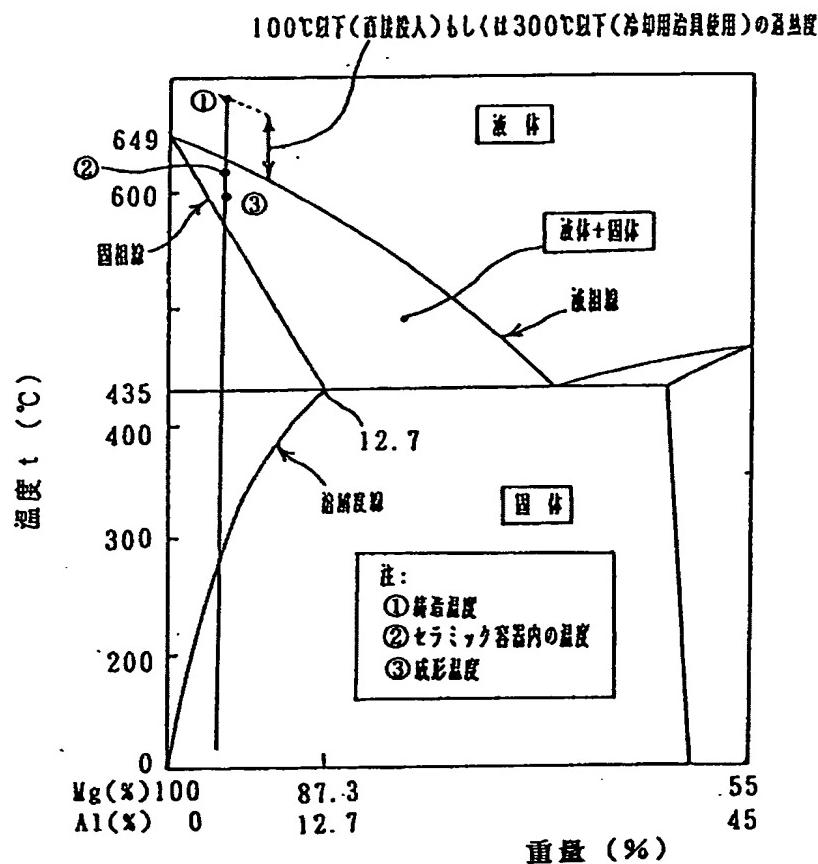
【図4】



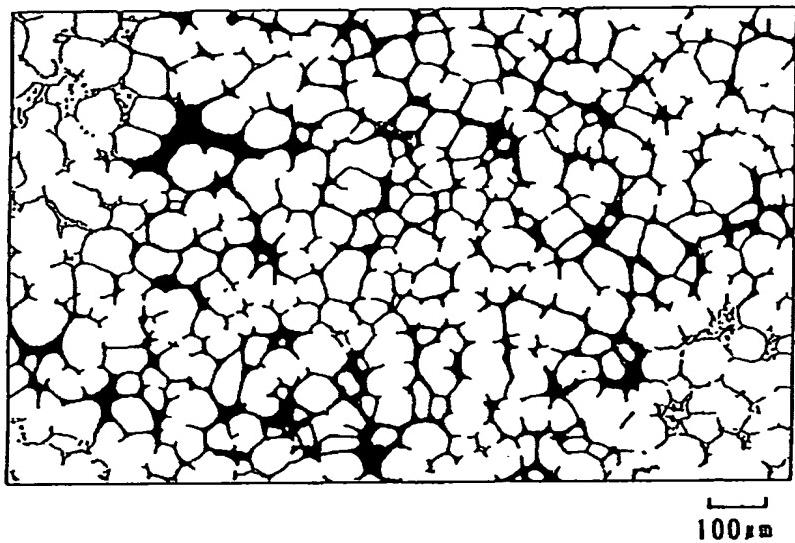
【図5】



【図6】



【図7】



【図8】



【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 従来の機械攪拌法や電磁攪拌法によらず、簡便容易に、かつ、低コストで微細かつ球状のチクソ組織を有する成形体が得られる半溶融金属の成形方法を提案するものである。

【解決手段】 結晶核を有する液相線温度以上の液体状態の合金、または、結晶核を有する成形温度以上の固液共存状態の合金を、断熱効果を有する断熱容器の中において、所定の液相率を示す成形温度まで冷却しつつ5秒間～60分間保持することにより、液中に微細な初晶を該合金液中に晶出させ、該合金を成形用金型に供給して加圧成形するプロセスにおいて、注湯直後から成形温度に達するまでの保持時間中は該断熱容器の上面を断熱効果を有する断熱蓋で密閉して外界と遮断したうえ、保持時間終了後に該半溶融金属を射出スリーブ内に挿入して加圧成形するようにした。

【選択図】 図3

【書類名】 職權訂正データ
【訂正書類】 特許願

<認定情報・付加情報>

【特許出願人】 申請人
【識別番号】 000000206
【住所又は居所】 山口県宇部市西本町1丁目12番32号
【氏名又は名称】 宇部興産株式会社

出願人履歴情報

識別番号 [000000206]

1. 変更年月日 1990年 8月28日

[変更理由] 新規登録

住 所 山口県宇部市西本町1丁目12番32号

氏 名 宇部興産株式会社

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- BLACK BORDERS**
- IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- FADED TEXT OR DRAWING**
- BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- SKEWED/SLANTED IMAGES**
- COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- GRAY SCALE DOCUMENTS**
- LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- OTHER: _____**

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.